# BEST AVAILABLE C

# TRAITE DE JOPERATION EN MATIERE JE BREVETS

^	~
u_	

#### NOTIFICATION D'ELECTION

(règle 61.2 du PCT)

#### Destinataire:

Commissioner

**US Department of Commerce** 

United States Patent and Trademark

Office, PCT

2011 South Clark Place Room

CP2/5C24

Arlington, VA 22202

**ETATS-UNIS D'AMERIQUE** 

24 septembre 1999 (24.09.99)

21 mai 2001 (21.05.01)	en sa qualité d'office élu
Demande internationale no PCT/FR00/02597	Référence du dossier du déposant ou du mandataire SOL 99/037
Date du dépôt international (jour/mois/année)	Date de priorité (jour/mois/année)

Déposant

FARAL, Michel etc

20 septembre 2000 (20.09.00)

1.	L'office désigné est avisé de son élection qui a été faite:
;	dans la demande d'examen préliminaire international présentée à l'administration chargée de l'examen préliminaire international le:
	26 mars 2001 (26.03.01)
	dans une déclaration visant une élection ultérieure déposée auprès du Bureau international le:
	•
2.	L'élection X a été faite
	n'a pas été faite
	avant l'expiration d'un délai de 19 mois à compter de la date de priorité ou, lorsque la règle 32 s'applique, dans le délai visé à la règle 32.2b).

Bureau international de l'OMPI 34, chemin des Colombettes 1211 Genève 20, Suisse Fonctionnaire autorisé

**CROCI Christelle** 

no de téléphone: (41-22) 338.83.38

no de télécopieur: (41-22) 740.14.35





# **PCT**

#### RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

(article 18 et règles 43 et 44 du PCT)

Référence du dossier du déposant ou du mandataire SOL 99/037	POUR SUITE A DONNER	(formulaire PCT/ISA/22	0) et, le cas échéant, l	
Demande internationale nº	Date du dépôt inte	ernational (iour/mois/anne	(Date de priorité ( (jour/mois/année)	
PCT/FR 00/02597	20/	09/2000		1/09/1999
Déposant				
USINOR				
Le présent rapport de recherche internati déposant conformément à l'article 18. Un				nale, est transmis au
Ce rapport de recherche internationale co	omprend2	feuilles.		
II est aussi accompagné	d'une copie de chaq	ue document relatif à l'ét	at de la technique qui	y est cité.
Base du rapport     a. En ce qui concerne la langue, la	recherche internatio	nale a été effectuée sur	la base de la demande	e internationale dans la
langue dans laquelle elle a été de				
la recherche internationa	le a été effectuée su	r la base d'une traduction	n de la demande interr	nationale remise à l'administration.
b. En ce qui concerne les séquenc la recherche internationale a été	effectuée sur la bas	e du listage des séquenc		nde internationale (le cas échéant),
contenu dans la demand			ordinatour.	
déposée avec la demand		•	ordinateur.	
remis ultérieurement à l'a			dinateur	
	uelle le listage des s	équences présenté par é		ment ne vas pas au-delà de la
1 — _	uelle les information	s enregistrées sous form	e déchiffrable par ordii	nateur sont identiques à celles
2. Il a été estimé que certa	aines revendicatior	ıs ne pouvaient pas faiı	e l'objet d'une reche	rche (voir le cadre I).
3. Il y a absence d'unité d	e l'invention (voir le	e cadre II).		
4. En ce qui concerne le titre,				
X le texte est approuvé tel	qu'il a été remis par	le déposant.		
Le texte a été établi par l	'administration et a l	a teneur suivante:		
5. En ce qui concerne l'abrégé,	aviil a átá romia nar	lo dépagant		
	e cadre III) a été éta	oli par l'administration co		38.2b). Le déposant peut d'expédition du présent rapport
de recherche internationa	ale.		a complet de la date (	- exposition as procent rapport
6. La figure des dessins à publier avec	· ·	re n°		Auguno dos favers
suggérée par le déposant n'		nur <u>o</u>		Aucune des figures n'est à publier.
parce que le déposant n'				
Parce due cette tigule ca	accomos misux milv	oriadii.	•	



Demar internationale No PCT/FR 00/02597

			101711 00	7 02397					
A. CLASSE CIB 7	MENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE C21D8/04 C22C38/00		•						
	ssification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classifi	cation nationale et la C	CIB						
	NES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE								
CIB 7	tion minimate consultée (système de classification suivi des symboles C21D	de classement)							
Desumental	tion consultée autre que la documentation minimale dans la mesure ou								
Documental	ion consultee autre que la documentation minimale dans la mesure of	o ces documents rerev	ent des domaines s	ur resquess a porte la recherche					
Base de dor	nnées électronique consultée au cours de la recherche internationale (	nom de la base de do	nnées, et si réalisat	ole, termes de recherche utilisés)					
EPO-In	ternal, PAJ								
	ENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			<u> </u>					
Catégorie °	Identification des documents cités, avec, le cas échéant. l'indication	des passages pertinei	nis	no. des revendications visées					
A	EP 0 776 984 A (NIPPON STEEL CORP) 4 juin 1997 (1997-06-04)	)							
A	EP 0 572 666 A (NIPPON STEEL CORP) 8 décembre 1993 (1993-12-08)	)		_					
A	DE 23 57 443 A (NIPPON STEEL CORP) 30 mai 1974 (1974-05-30)	)							
Α	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1995, no. 08, 29 septembre 1995 (1995-09-29) & JP 07 118735 A (NIPPON STEEL COR 9 mai 1995 (1995-05-09) abrégé	RP),							
-	-		•••						
Voir	la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents	χ Les document	ts de familles de bre	vets sont indiqués en annexe					
'A" docume consid	ent définissant l'état général de la technique, non léré comme particulièrement pertinent ent antérieur, mais publié à la date de dépôt international	date de priorité et technique pertinen ou la théorie const	n'appartenenant pa it, mais cité pour co tituant la base de l'ii	mprendre le principe evention					
ou apr	ou après cette date "X" cocument particulièrement pertient; inven tion revendaquee ne peut Aftre considérée comme nouvelle ou comme implifiquant une activité								
priorité	'L' document pouvant jeter un doute sur une révendication de inventive par rapport au document considéré isolément priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une 'Y' document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée								
"O" docume	ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive  *O* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres								
une exposition ou tous autres moyens documents de même nature, cette combinaison étant évidente  "P" document publié avant la date de dépôt international, mais pour une personne du mêtier									
	ieurement à la date de priorité revendiquée *8 elle la recherche internationale a été effectivement achevée			tralle de brevets de recherche internationale					
5	décembre 2000	12/12/2	000						
Nom et adre	sse postale de l'administration chargée de la recherche internationale	Fonctionnaire auto	risé						
	Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,	Mollet	G						

### RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux ...rembres de familles de brevets

PCT/FR 00/02597

	ment brevet cité port de recherch	e	Date de publication		embre(s) de la ille de brevet(s)	Date de publication
EP	0776984	A	04-06-1997	JP	2750096 B	13-05-1998
				JP	8300037 A	19-11-1996
			•	AU	692098 B	28-05-1998
				- AU	5516296 A	29-11-1996
				BR	9606359 A	23-06-1998
	•			KR	207836 B	15-07-1999
				RU	2125616 C	27-01-1999
			• •	US	5947182 A	07-09-1999
				US	5875831 A	02-03-1999
				AU	703836 B	01-04-1999
				AU	6062198 A	11-06-1998
				WO	9635816 A	14-11-1996
				ZA	9603587 A	06-12-1996
EP	0572666	Α.	08-12-1993	DE	69225395 D	10-06-1998
				DE	69225395 T	10-09-1998
				ES	2114932 T	16-06-1998
				WO	9214854 A	03-09-1992
		-		CA	2061519 A	21-08-1992
DE	2357443	Α	30-05-1974	JP	1071673 C	30-11 <b>-</b> 1981
_		• •		JP	49074615 A	18-07-1974
			_	JP	53038690 B	17-10-1978
				US	3879232 A	22-04-1975
JP	07118735	 А	09-05-1995	AUCI	JN	

#### INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Intern: 1al Application No PCT/FR 00/02597

			PCI/PK 00/	02597
A. CLASSII IPC 7	FICATION OF SUBJECT MATTER C21D8/04 C22C38/00			
According to	International Patent Classification (IPC) or to both national classif	fication and IPC		
B. FIELDS	SEARCHED			•
Minimum do	cumentation searched (classification system followed by classification ${\tt C21D}$	ation symbols)		
	ion searched other than minimum documentation to the extent that			rched
Electronic da	ata base consulted during the international search (name of data b	base and, where practical,	search terms used)	
EPO-In	ternal, PAJ			
C. DOCUME	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Calegory °	Citation of document, with indication, where appropriate of the re-	elevant passages		Relevant to claim No.
A	EP 0 776 984 A (NIPPON STEEL COR 4 June 1997 (1997-06-04)	Ρ)		
Α	EP 0 572 666 A (NIPPON STEEL COR 8 December 1993 (1993-12-08)	<b>P</b> )		
A	DE 23 57 443 A (NIPPON STEEL COR 30 May 1974 (1974-05-30) 	P)		
Α	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1995, no. 08, 29 September 1995 (1995-09-29) & JP 07 118735 A (NIPPON STEEL C 9 May 1995 (1995-05-09) abstract	ORP),		
	<del></del>	. :	Sec. 2	
Funt	her documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family m	embers are listed in	annex.
'A' docume consid 'E' earlier of filing d 'L' docume which citation 'O' docume other r 'P' docume later th	nt which may throw doubts on priority claim(s) or is cited to establish the publication date of another in or other special reason (as specified) and the reterring to an oral disclosure, use, exhibition or	cited to understand invention  'X' document of particula cannot be considere involve an inventive  'Y' document of particula cannot be considere document is combin ments, such combin in the art.  '&' document member of	not in conflict with the the principle or theor ar relevance; the clair ed novel or cannot be estep when the docur ar relevance; the clair ed to involve an inver- red with one or more hation being obvious to	a application but y underlying the ned invention considered to nent is taken alone ned invention two step when the other such docuous a person skilled
5	December 2000	12/12/20	00	
Name and n	nailing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  NL - 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl.	Authorized officer  Mollet,	G	

#### INTERNATIONAL SEARCH REPORT

u...Jrmation on patent family members

Intern: al Application No PCT/FR 00/02597

Patent document cited in search report			Patent family member(s)		Publication date
EP 0776984	Α	04-06-1997	JP	2750096 B	13-05-1998
2. 0			JP	8300037 A	19-11-1996
			AU	692098 B	28-05-1 <b>998</b>
			AU	5516296 A	29-11-1996
			BR	9606359 A	23-06-1998
			KR	207836 B	15-07-1999
•			RU	2125616 C	27-01-1999
			US	5947182 A	07-09-1999
			US	5875831 A	02-03-1999
			AU	703836 B	01-04-1999
			AU	6062198 A	11-06-1998
			WO	9635816 A	14-11-1996
			ZA	9603587 A	06-12-1996
EP 0572666		08-12-1993	DE	69225395 D	10-06-1998
21 00/2000			DE	69225395 T	10-09-1998
			ES	2114932 T	16-06-1998
			WO	9214854 A	03-09-1992
			CA	2061519 A	21-08-1992
DE 2357443	- <del></del>	30-05-1974		1071673 C	30-11-1981
DE 2007 440	• •		JP	49074615 A	18-07-1974
			JP	53038690 B	17-10-1978
			US	3879232 A	22-04-1975
JP 07118735	- <b>-</b>	09-05-1995	NONE	-	<b></b> _

#### INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PCT/JP92/00181

I. CLASSIFICATIO	ON OF SUBJECT MATTER (If several class		.1/3292/00181	
	tional Patent Classification (IPC) or to both N			
Int. C1 <sup>5</sup>	C22C38/14, C21D8/04 C25D5/26		6, 2/28,	
	na.			
	Minimum Docum	entation Searched !		
Classification System		Classification Symbols		
IPC	C22C38/00-38/14, C2 C23C2/06, 2/28, C25			
	Documentation Searched other to the Extent that such Document	r than Minimum Documentation to are included in the Fields Searched		
III DOCUMENTS	AMERICAN TO BE ALL TAKEN			
	CONSIDERED TO SE RELEVANT *  Son of Document, 11 with Indication, where ap		Belowert to Claim No. 13	
			Relevant to Claim No. 12	
Febr	B2, 54-3131 (Nippon Stuary 19, 1979 (19. 02) mm 1 & US, A, 3897280	2. 79),	1-22	
Dece Lowe lowe	A, 56-166331 (Nippon mber 21, 1981 (21. 12 r left column, page 1 re right column, page	2. 81),	1-22	
A JP, Dece	ily: none) A, 59-226149 (Nippon mber 19, 1984 (19. 12 1 (Family: none)	Steel Corp.),	1-22	
May	JP, A, 1-123058 (Kawasaki Steel Corp.), May 16, 1989 (16. 05. 89), Pages 1 to 2 (Family: none)			
* Special categories	of cited documents: <sup>10</sup>	"T" later document published after th	Inhomethous Bling data or	
"A" document defini considered to be "E" earlier documen filing date	ng the general state of the art which is not s of particular relevance t but published on or after the international	inter occurrent published after the priority date and not in conflict will understand the principle or theory "X" document of particular relevance; to be considered novel or cannot be inventive step.	h the application but cited to underlying the invention the claimed invention carnot	
which is cited to citation or other "O" document referred other means "P" document publis	may throw doubts on priority claim(s) or setablish the publication date of another special reason (as apecified) ing to an oral disclosure, use, exhibition or shed prior to the international filling date but to the detailed.	"Y" document of particular relevance: to be considered to involve an invent is combined with one or more of combination being obvious to a per document member of the same particular inventor in the same particular in the same particular inventor in the same particular in the same particular inventor in the same particular inventor in the same particular inventor in the same particular relevance: 1	ive step when the document ther such documents, such reon skilled in the art	
v. CERTIFICATION	ority date claimed			
	npletion of the international Search	Date of Mailing of this International Se	arch Report	
	992 (06. 05. 92)	May 26, 1992 (26	·	
Japanese	Authority Patent Office	Signature of Authorized Officer		
	ond sheet) (January 1985)			

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (January 1985)

TRAITE DE COOPERATION EN MATIERE DE BREVETS

# **PCT**

# 10/088 176 RAPPORT D'EXAMEN PRELIMINAIRE INTERNATIONAL

(article 36 et règle 70 du PCT)

Référence du dossier du déposant ou du mandataire SOL 99/037			sier du déposant ou du	POUR SUITE A DO		la notification de transmission du rapport d'examen minaire international (formulaire PCT/IPEA/416)		
				Date du dépot internation 20/09/2000	du dépot international (jour/mois/année)  Date de protité (jour/mois/année)  9/2000  24/056/999			
l				<u></u>		2////1000		
C2	1D8/04		rnationale des brevets (CIB	) ou à la fois classification r	ationale et CIB			
i '	oosant INOR (	et al.						
1.	Le pré interna	sent tiona	rapport d'examen prélim al, est transmis au dépos	ninaire international, étal sant conformément à l'a	oli par l'adminis rticle 36.	staration chargée de l'examen préliminaire		
2.	Ce RA	PPO	RT comprend 5 feuilles,	y compris la présente f	euille de couve	erture.		
	ét l'a	é mo dmin	difiées et qui servent de	base au présent rappoi	rt ou de feuilles	ion, des revendications ou des dessins qui ont s contenant des rectifications faites auprès de a règle 70.16 et l'instruction 607 des Instructions		
						ದ		
	Ces a	nex	es comprennent 2 feuille	es.		_		
						C OF RE		
3.	Le pré	sent	rapport contient des ind	ications relatives aux po	pints suivants:	RECEIVED		
1	1	$\boxtimes$	Base du rapport			NO0		
	11		Priorité			<u> </u>		
	111		Absence de formulation d'application industriell		ouveauté, l'acti	vité inventive et la possibilité		
	IV		Absence d'unité de l'in	vention				
	٧	$\boxtimes$	Déclaration motivée se d'application industriell	elon l'article 35(2) quant e; citations et explicatio	à la nouveauté ns à l'appui de	e, l'activité inventive et la possibilité cette déclaration		
1	VI		Certains documents cit	tés		·		
	VII		Irrégularités dans la de	emande internationale				
İ	VIII		-	à la demande internation	onale			
Dat	Date de présentation de la demande d'examen préliminaire  Date d'achèvement du présent rapport							
	internationale							
26	26/03/2001				19.12.2001			
1			postale de l'administration c naire international:	hargée de	Fonctionnaire autorisé			
	<u>o</u> )))	D-8	ce européen des brevets 0298 Munich 149 89 2399 - O. Tv: 52365	6 enmu d	Bjoerk, P	(IAMA SAN SAN AND AND AND AND AND AND AND AND AND A		
	Tél. +49 89 2399 - 0 Tx: 523656 epmu d Fax: +49 89 2399 - 4465			o opina a	N° de téléphone +49 89 2399 8452			

# . RAPPORT D'EXAMEN PRÉLIMINAIRE INTERNATIONAL

Demande internationale n° PCT/FR00/02597

#### I. Base du rapport

1.	En ce qui concerne les <b>éléments</b> de la demande internationale (les feuilles de remplacement qui ont été remises à l'office récepteur en réponse à une invitation faite conformément à l'article 14 sont considérées dans le présent rapport comme "initialement déposées" et ne sont pas jointes en annexe au rapport puisqu'elles ne contiennent pas de modifications (règles 70.16 et 70.17)):										
	Description, pages:										
	1-7	v	ersion initiale								
	Revendications, N°:										
	1-14	1 re	eçue(s) le	02/11/2001	avec la lettre du	30/10/2001					
2.	2. En ce qui concerne la langue, tous les éléments indiqués ci-dessus étaient à la disposition de l'administration ou lui ont été remis dans la langue dans laquelle la demande internationale a été déposée, sauf indication contraire donnée sous ce point.										
	Ces		a disposition de l'admini								
		la langue d'une trad	uction remise aux fins d	e la recherche inter	nationale (selon la rè	gle 23.1(b)).					
			ation de la demande inte								
		la langue de la tradi 55.3).	uction remise aux fins de	e l'examen prélimina	aire internationale (se	lon la règle 55.2 ou					
3.	inte	ce qui concerne les s rnationale (le cas écl uences :	séquences de nucléotion héant), l'examen prélimi	des ou d'acide ami naire internationale	<b>nés</b> divulguées dans a été effectué sur la l	i la demande base du listage des					
		contenu dans la der	mande internationale, so	ous forme écrite.							
		déposé avec la dem	nande internationale, so	us forme déchiffrabl	e par ordinateur.						
		remis ultérieuremen	nt à l'administration, sous	s forme écrite.							
		remis ultérieuremen	nt à l'administration, sous	s forme déchiffrable	par ordinateur.						
		de la divulgation fai	n laquelle le listage des te dans la demande telle	e que déposée, a ét	é fournie.						
		La déclaration, selo celles du listages de	n laquelle les informatio es séquences Présenté	ns enregistrées sou par écrit, a été fouri	is déchiffrable par ord nie.	dinateur sont identiques à					
4.	Les	modifications ont er	ntraîné l'annulation :								
		de la description,	pages :								
		des revendications,	, n <sup>os</sup> :								
		des dessins,	feuilles :								

# . RAPPORT D'EXAMEN PRÉLIMINAIRE INTERNATIONAL

Demande internationale n° PCT/FR00/02597

5. 🗆	Le présent rapport a été formulé abstraction faite (de certaines) des modifications, qui ont été considérées
	comme allant au-delà de l'exposé de l'invention tel qu'il a été déposé, comme il est indiqué ci-après (règle
	70.2(c)):

(Toute feuille de remplacement comportant des modifications de cette nature doit être indiquée au point 1 et annexée au présent rapport)

- 6. Observations complémentaires, le cas échéant :
- V. Déclaration motivée selon l'article 35(2) quant à la nouveauté, l'activité inventive et la possibilité d'application industrielle; citations et explications à l'appui de cette déclaration
- 1. Déclaration

Nouveauté Oui : Revendications 1-14

Non: Revendications

Activité inventive Oui : Revendications

Non: Revendications 1-14

Possibilité d'application industrielle Oui : Revendications 1-14

Non: Revendications

2. Citations et explications voir feuille séparée

## PRELIMINAIRE INTERNATIONAL - FEUILLE SEPAREE

#### Section V

1. La demande a trait à la fabrication de bandes d'acier minces comprenant les étapes de coulée d'une bande mince de 0,7 à 10 mm d'épaisseur, de laminage à chaud, d'un refroidissement forcé à une vitesse de 80 à 400°C/s, d'un laminage à froid à un taux de réduction d'au moins 85% et d'un recuit.

D'après la description, le procédé revendiqué présente une seule étape de laminage à froid par rapport à l'état de la technique qui effectue un laminage à froid en deux étapes séparées par un recuit. Le procédé est ainsi plus économique.

2. Il est fait référence aux documents suivants:

D1: JP-A-7 118 735 D2: EP-A-572 666

3. D1 divulgue l'obtention d'une bande d'acier par coulée d'une bande mince d'au plus 10 mm d'épaisseur suivie d'un laminage à chaud dans la région austénitique et d'un refroidissement forcé à au moins 20°C/s. La bande est ensuite maintenue à une température entre Ar<sub>1</sub> et 600°C pendant au moins 10 s puis bobinée. Le résumé reste silencieux sur une étape de laminage à froid.

D2 divulgue un procédé d'obtention de bandes d'acier laminées à froid où l'acier est bobiné après laminage à chaud puis soumis à un laminage à froid et à un recuit (revendication 10).

4. La revendication 1 cite une liste d'opérations pour la fabrication de bandes d'acier au carbone. Cette liste n'exclut pas la présence d'autres opérations telles qu'un maintien entre Ar<sub>1</sub> et 600°C, un bobinage ou un deuxième laminage à froid. Un tel bobinage apparaît d'ailleurs dans la revendication dépendante 12.

L'état de la technique le plus proche est représenté par D1 qui décrit les étapes de coulée d'une bande mince, le laminage à chaud dans le domaine austénitique et le refroidissement forcé.

Il n'est pas considéré que, dans le cas présent, le choix d'une vitesse de 80 à 400°C/s représente une sélection nouvelle vis-à-vis de la fourchette "≥20°C/s" connue de D1.

Les caractéristiques qui différencient le procédé de D1 de celui de la revendication 1 sont un laminage à froid à un taux de réduction de 85% au moins et un recuit.

L'effet lié à ces dernières étapes est l'obtention d'une bande encore plus mince qu'après le laminage à chaud avec une structure qui permet une meilleure plasticité de la bande.

Le fait de faire subir un laminage à froid à une bande bobinée suivi d'un recuit est une opération bien connue de l'homme du métier tel que le montre D2.

Par conséquent, l'homme du métier ayant obtenu la bande mince bobinée par le procédé de D1 appliquerait sans aucune activité inventive un laminage à froid pour perfectionner les propriétés plastiques de la bande.

Une telle combinaison des procédés de D1 et de D2 - évidente pour l'homme du métier - résulterait dans un procédé couvert par le procédé de la présente revendication 1 étant donné que celle-ci n'exclut pas la présence d'une étape de bobinage intermédiaire.

Par conséquent, l'objet de la revendication 1 dans sa présente rédaction n'est pas inventif au vu des documents D1 et D2 (Art.33(3) PCT).

5. De manière semblable, les caractéristiques des revendications dépendantes 2 à 14 sont connues soit de D1, soit de D2 et ne confèrent donc pas d'activité inventive à l'objet de la revendication 1 (Art.33(3) PCT).

5

10

15

20

25

30

35

8

#### REVENDICATIONS

1) Procédé de fabrication de bandes d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, selon lequel :

- on coule sous forme d'une bande mince de 0,7 à 10 mm d'épaisseur, directement à partir de métal liquide, un acier ayant une composition adaptée à une utilisation comme acier pour emballage;

- on effectue une opération de laminage à chaud en ligne de ladite bande, se terminant dans le domaine austénitique dudit acier;

- on effectue un refroidissement forcé de ladite bande à une vitesse de 80 à 400°C/s se terminant dans le domaine ferritique dudit acier;

- on effectue un laminage à froid de ladite bande à un taux de réduction de 85% au moins ;

- et on effectue un recuit de ladite bande.

2) Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que ladite bande est coulée entre deux cylindres horizontaux mis en rotation en sens inverses refroidis intérieurement.

3) Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que ladite opération de laminage à chaud est effectuée en une étape unique avec un taux de réduction d'au moins 20%.

4) Procédé selon la revendication 3, caractérisé en ce que ladite : ration de laminage à chaud est effectuée en une étape unique avec un taux de réductio: l'au moins 50%.

5) Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que ladite opération de laminage à chaud est effectuée en deux étapes, en ce que la première de ces étapes est effectuée avec un taux de réduction de 20 à 70%, en ce qu'après cette première étape, on réchauffe la bande de manière à la faire passer du domaine ferritique dans le domaine austénitique dudit acier, et en ce qu'on effectue ensuite la seconde étape de laminage avec un taux de réduction de 10 à 30%, celle-ci se terminant dans le domaine austénitique dudit acier.

6) Procédé selon la revendication 5, caractérisé en ce que ladite première étape est effectuée entièrement dans le domaine ferritique dudit acier.

7) Procédé selon la revendication 5, caractérisé en ce que ladite première étape est effectuée pour partie dans le domaine austénitique et pour partie dans le domaine ferritique dudit acier.

8) Procédé selon l'une des revendications 1 à 7; caractérisé en ce qu'après sa coulée, on fait traverser à la bande une zone où elle est soumise à un environnement non oxydant.

9) Procédé selon l'une des revendications 1 à 8, caractérisé en ce qu'avant et/ou pendant le laminage à chaud on soumet la bande à une opération de décalaminage.

Printed:09-11-2001

5

10

15

20

- 10) Procédé selon l'une des revendications 1 à 9, caractérisé en ce que ledit refroidissement forcé est effectué à une vitesse de 100 à 300°C/s.
- 11) Procédé selon l'une des revendications 1 à 10, caractérisé en ce que ledit refroidissement forcé débute lorsque la bande se trouve dans le domaine ferritique dudit acier.
- 12) Procédé selon l'une des revendications 1 à 11, caractérisé en ce que la bande est bobinée à une température inférieure à 750°C entre le refroidissement forcé et le laminage à froid.
- 13) Procédé selon l'une des revendications 1 à 12, caractérisé en ce que le taux de réduction du laminage à froid est d'au moins 85%.
- 14) Procédé selon l'une des revendications 1 à 13, caractérisé en ce que ledit laminage à froid est effectué en une seule étape.
- 15) Bande d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, caractérisée en ce qu'elle est susceptible d'être obtenue par le procédé selon l'une des revendications 1 à
- 16) Bande d'acier au carbone selon la revendication 15, caractérisée en ce que l'acier a pour composition en pourcentages pondéraux  $C \le 0.15\%$ ;  $Mn \le 0.6\%$ ;  $P \le 0.025\%$ ;  $8 \le 0.05\%$ ;  $Al \le 0.12\%$ ;  $N \le 0.04\%$ , le reste étant du fer, des impuretés résultant de l'élaboration, et éventuellement des éléments d'alliage p'empêchant pas l'atilisation de ladite bande pour fabriquer des aciers pour emballages.

1088116			· ·
anslation	PATENT COO	PERATION TRE	ATY  SEPSON  ATION REPORTS  TOO
Slatt	J	PCT	GASEP 3 CEN
AIX	TERNATIONAL PRELIM	IINARY EXAMIN	ATION REPORTS
	(PCT Artic	ele 36 and Rule 70)	1700
Applicant's or agent's file refe SOL 99/037	FOR FURTHER		cation of Transmittal of International Examination Report (Form PCT/IPEA/416)
International application No. PCT/FR00/025		date (day/menth/year) - 2000 (20.09.00)	Priority date (day/month/year) 24 September 1999 (24.09.99)
International Patent Classifica C21D 8/04	tion (IPC) or national classification	and IPC	RECEIVED
			SEP 0 6 2002
Applicant	US	INOR	TECHNOLOGY CENTER R3700
3. This report contains in  I Basi  II Prior  III Non  IV Lack  V Reas citat	-establishment of opinion with regar	tems:  rd to novelty, inventive s  with regard to novelty, i ch statement	nventive step or industrial applicability;
	ain defects in the international appli	cation	RECEIVED
VIII Cent	ain observations on the international	TECHN(	OCT 0 3 2002  OLCGY CENTER H3700
Date of submission of the dem	and	Date of completion o	f this report
26 March	2001 (26.03.01)	19 De	cember 2001 (19.12.2001)
Name and mailing address of t	the IPEA/EP	Authorized officer	
Facsimile No.		Telephone No.	

Form PCT/IPEA/409 (cover sheet) (January 1994)

International application No.

#### INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

PCT/FR00/02597

						the receiving Office in response to an invitation report since they do not contain amendments.):
[	the international application as originally filed.					
	$\overline{X}$	the description,	pages	1-7	_, as originally filed,	
•	_		pages		_, filed with the demand,	
			pages		, filed with the letter of	,
			pages		, filed with the letter of	
	$\nabla$	the claims,	Nos.		_ , as originally filed,	
	<b>Z</b>	,			, as amended under Articl	le 19,
					_ , filed with the demand,	
				• •	_	30 October 2001 (30.10.2001),
ſ		the drawings,	sheets/fig		_ , as originally filed,	
ι		6.4		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	, filed with the demand,	
					_	,
2 The an	nendr	nents have resulte				
Z. The an		the description,				
		the claims,				
	ш	the drawings,	sneets/fig			
3.	This	report has been es	stablished as if	(some of) the am	endments had not been mad	de, since they have been considered
ر	to go	beyond the discle	osure as filed, a	as indicated in the	Supplemental Box (Rule 7	(0.2(c)).
4 Additio	onal d	observations, if ne	ressarv.			*
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	01141	observations, ir ne	occisii y .			•
		_				

#### INTERNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

national application No.
PCT/FR 00/02597

Reasoned statement under Article 3 citations and explanations supporting	5(2) with regard to novelty ng such statement	inventive step or industrial app	licability;
Statement			
Novelty (N)	Claims	1-14	YES
	Claims		NO NO
Inventive step (IS)	Claims		YES
	Claims	1-14	NO
Industrial applicability (IA)	Claims	1-14	YES
	Claims		NO

2. Citations and explanations

1. The application concerns the manufacturing of thin steel bands, comprising the steps of casting a thin band with a thickness of 0.7 to 10 mm, hot rolling, quenching at a rate of 80 to 400°C/s, cold rolling with a reduction rate of at least 85% and annealing.

According to the description, the claimed method involves only one cold rolling step, whereas the prior art describes two cold rolling steps with an annealing step between them. The claimed method is therefore more economical.

2. The following documents are referred to:

D1: JP-A-7 118 735

D2: EP-A-572 666.

3. D1 discloses the production of a steel band by casting a thin strip no thicker than 10mm, hot rolling it in the austenitic range and quenching it at a rate of at least  $20^{\circ}\text{C/s}$ . The band is then kept at a temperature of between Ar<sub>1</sub> and  $600^{\circ}\text{C}$  for at least 10 seconds and coiled. The summary does not mention a cold rolling step.

D2 discloses a method for obtaining cold rolled steel bands in which the steel is coiled after hot rolling and then subjected to cold rolling and annealing (Claim 10).

4. Claim 1 presents a list of steps for manufacturing carbon steel bands. This list does not exclude the possibility of other steps, such as maintaining a temperature of between Ar<sub>1</sub> and 600°C, or coiling, or a second cold rolling step. Indeed, a coiling step is mentioned in dependent Claim 12.

The closest prior art appears in D1, which describes the steps of casting a thin strip, hot rolling in the austenitic range and quenching.

The present choice of a rate of 80 to  $400^{\circ}$ C/s is not considered to represent a novel selection in relation to the range " $\geq 20^{\circ}$ C/s" known from D1.

The features which distinguish the method of D1 from that of Claim 1 are the cold rolling with a reduction rate of at least 85% and the annealing step.

The effect associated with these steps is that the band obtained is even thinner than after hot rolling, and its structure provides improved plasticity.

The concept of cold rolling a coiled band and then annealing it would be well known to a person skilled in the art, as confirmed by D2.

Consequently, a person skilled in the art having

# INTÉRNATIONAL PRELIMINARY EXAMINATION REPORT

national application No. PCT/FR 00/02597

obtained the thin coiled band via the method of D1 would exercise no inventive skill in applying cold rolling in order to improve the plasticity of the band.

This combination of the methods of D1 and D2 - which would be obvious to a person skilled in the art - would lead to a method covered by the method of the present Claim 1, since the latter method does not exclude the possibility of an intermediate coiling step.

Consequently, the subject matter of Claim 1 in its current form does not involve an inventive step in relation to D1 and D2 (PCT Article 33(3)).

5. Similarly, the features of dependent Claims 2-14 are known either from D1 or from D2, and they therefore add no inventive element to the subject matter of Claim 1 (PCT Article 33(3)).

#### PROCEDE DE FABRICATION DE BANDES D'ACIER AU CARBONE, NOTAMMENT D'ACIER POUR EMBALLAGES, ET BANDES AINSI PRODUITES

L'invention concerne la sidérurgie. Plus précisément, elle concerne la fabrication des bandes d'acier destinées à être transformées en emballages de faible épaisseur, tels que des boîtes pour boissons et aliments en conserve.

Le procédé classique de fabrication de bandes d'acier destinées à être ensuite transformées en emballages de faible épaisseur, notamment pour boissons et produits alimentaires, comporte les étapes suivantes :

- coulée continue de brames d'acier au carbone ;

5

10

15

20

25

30

35

- laminage à chaud de ces brames sur un train à bandes avec une température de fin de laminage supérieure à la température Ar<sub>3</sub> de la nuance considérée;
- laminage à froid de la bande à chaud ainsi obtenue, ce laminage à froid pouvant être effectué en une étape unique, ou en deux étapes pouvant être séparées par un traitement thermique, selon l'épaisseur finale désirée pour la bande;
  - recuit de la bande à froid ainsi obtenue, par recuit base ou recuit continu.

Dans la pratique, les épaisseurs des bandes finales après laminage à froid et recuit sont de l'ordre de 0,09 à 0,40 mm. Ces bandes sont ensuite découpées en feuilles et/ou en flans, qui sont emboutis pour former les emballages recherchés.

Cette filière de fabrication est longue et coûteuse en énergie, du fait qu'elle nécessite l'utilisation d'installations séparées. En particulier, le laminage des brames sur le train à bandes est onéreux, notamment parce que ces brames doivent préalablement être réchauffées à haute température. D'autre part, le train à bandes est un outil nécessitant un investissement élevé.

Cet inconvénient peut être contourné en remplaçant l'ensemble coulée continue-four de réchauffage-train à bandes par une installation de coulée directe de bandes minces d'épaisseur inférieure à 10 mm. Cette solution a été proposée dans le document JP 09-001207, qui enseigne de couler directement à partir de métal liquide, sur une installation de coulée entre deux cylindres contrarotatifs refroidis intérieurement, des bandes dont la composition correspond à une nuance classique d'aciers pour emballages ( $C\% \le 0.15$ ;  $Mn\% \le 0.6$ ;  $P\% \le 0.025$ ;  $S\% \le 0.025$ ;  $Al\% \le 0.12\%$ ;  $N\% \le 0.01$ ;  $O_{total}\% \le 0.007\%$ , toutes ces teneurs étant exprimées en pourcentages pondéraux). La bande ainsi coulée subit ensuite un décapage, un premier laminage à froid, un recuit de recristallisation et un second laminage à froid. Le taux de réduction total subi par la bande lors des laminages à froid est compris entre 85 et 95% si on veut obtenir des résultats satisfaisants sur le taux des cornes d'emboutissage, le coefficient d'anisotropie r et l'anisotropie planaire  $\Delta r$ . La coulée entre cylindres peut être suivie par un léger laminage à chaud avec un taux de réduction de 20 à 50%, voire davantage. La fabrication de la bande à chaud qui doit ensuite subir le laminage

5

10

15

20

25

30

35

à froid et les traitements associés est ainsi plus rapide et plus économique. Toutefois, la nécessité de procéder ensuite à un laminage à froid en deux étapes séparées par un recuit tempère ces avantages.

Le but de l'invention est de proposer un procédé plus économique que les procédés connus pour l'obtention de bandes d'acier laminées à froid utilisables pour la fabrication d'emballages, notamment pour emballages alimentaires tels que des boîtes-boisson.

A cet effet, l'invention a pour objet un procédé de fabrication de bandes d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, selon lequel :

- on coule sous forme d'une bande mince de 0,7 à 10 mm d'épaisseur, directement à partir de métal liquide, un acier ayant une composition adaptée à une utilisation comme acier pour emballage;
- on effectue une opération de laminage à chaud en ligne de ladite bande, se terminant dans le domaine austénitique dudit acier ;
- on effectue un refroidissement forcé de ladite bande à une vitesse de 80 à 400°C/s se terminant dans le domaine ferritique dudit acier;
- on effectue un laminage à froid de ladite bande à un taux de réduction de 85% au moins ;
  - et on effectue un recuit de ladite bande.

L'invention a également pour objet une bande d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, caractérisée en ce qu'elle est susceptible d'être obtenue par le procédé précédent.

Comme on l'aura compris, l'invention repose sur l'utilisation d'un procédé de coulée entre cylindres suivi d'au moins une étape de laminage à chaud en ligne et d'un refroidissement particulier de la bande. On obtient ainsi une bande à chaud qui tolère de ne subir ensuite qu'une seule étape de laminage à froid (hormis le classique passage final au skin-pass) pour se voir conférer les propriétés qui la rendent adaptée à la fabrication d'aciers pour emballages.

L'invention sera mieux comprise à la lecture de la description qui suit.

Le procédé selon l'invention commence par la coulée sous forme de bandes minces de 0,7 à 10 mm d'épaisseur (préférentiellement de 1 à 4 mm) d'un demi-produit à basse ou ultra-basse teneur en carbone d'un acier pouvant être utilisé pour l'emballage de composition classique. Cette composition, pour les principaux éléments présents, répond aux critères principaux (les pourcentages sont exprimés en pourcentages pondéraux) :  $0\% \le C \le 0.15\%$ ;  $0\% \le Mn \le 0.6\%$ ;  $0\% \le P \le 0.025\%$ ;  $0\% \le S \le 0.05\%$ ;  $0\% \le Al \le 0.12\%$ ;  $0\% \le N \le 0.04\%$ . Cet acier contient en outre des impuretés habituelles résultant de l'élaboration, et éventuellement des éléments d'alliage en faible quantité qui n'affecteront pas défavorablement les propriétés des produits lors de leur mise en forme ou de leur utilisation comme aciers pour emballages (il est ainsi connu, dans certains aciers pour

3

emballage, d'introduire quelques millièmes de % de bore), le reste étant du fer. Les éléments d'alliage, en général absents, peuvent, éventuellement, être présents en des teneurs pouvant aller jusqu'à 1%; Ces éléments sont notamment Si, Cr, Ni, Mo, Cu. Pour des raisons réglementaires, certains éléments d'alliages doivent être exclus lorsque l'acier est destiné à l'emballage; ces éléments sont par exemple le plomb, le cadmium et l'arsenic.

5

10

15

20

25

30

35

La coulée continue de bandes minces directement à partir de métal liquide est une technique qui est expérimentée depuis plusieurs années pour la coulée d'aciers au carbone, d'aciers inoxydables et d'autres alliages ferreux. La technique la plus couramment utilisée en coulée de bandes minces d'alliages ferreux, et qui est en train de parvenir au stade industriel, est la technique dite de « coulée entre cylindres », selon laquelle on introduit du métal liquide entre deux cylindres rapprochés à axes horizontaux, mis en rotation en sens inverses et refroidis intérieurement. L'espace de coulée est obturé latéralement par des plaques en réfractaire appliquées contre les faces latérales planes des cylindres. Des « peaux » de métal solidifié se forment sur chacun des cylindres, et se rejoignent au niveau du col (la zone où l'écart entre les surfaces latérales cylindriques des cylindres est le plus faible et correspond sensiblement à l'épaisseur désirée pour la bande) pour former une bande solidifiée. Cette technique est particulièrement recommandée pour l'invention parce qu'elle donne accès aux épaisseurs de bande de quelques mm, et on s'y référera dans la suite de la description. Mais on peut utiliser d'autres procédés de coulée directe de bandes minces, tels que la coulée entre deux bandes en défilement qui permet de couler des produits un peu plus épais que la coulée entre cylindres. Toutefois, l'un des avantages de la coulée entre cylindres est la possibilité d'obtenir, si nécessaire, des profils d'épaisseur de la bande en sens travers extrêmement plats, grâce à l'excellente maîtrise du bombé des cylindres que permettent les modes de mise en pratique de ce procédé les plus évolués (voir, par exemple, le document EP 0 736 350).

A sa sortie des cylindres, la bande traverse, de préférence, une zone telle qu'une enceinte inertée par une insufflation de gaz, où elle est soumise à un environnement non oxydant (une atmosphère neutre d'azote ou d'argon, voire une atmosphère comportant une certaine proportion d'hydrogène pour la rendre réductrice), afin d'éviter ou de limiter la formation de calamine à sa surface. En sortie de cette zone d'inertage on peut également placer un dispositif de décalaminage de la bande par projection de grenailles ou de CO<sub>2</sub> solide sur sa surface ou par brossage, afin d'éliminer la calamine qui aurait pu se former malgré les précautions prises. On peut également choisir de laisser se former la calamine de façon naturelle sans chercher à inerter l'atmosphère environnant la bande, puis d'éliminer cette calamine par un dispositif tel qu'on vient de le décrire. La présence de calamine sur la bande n'est, en général, pas souhaitée, à cause des risques d'incrustation de cette calamine dans la surface de la bande lors des laminages ultérieurs. De telles incrustations conduisent

à un médiocre état de surface des produits. De plus, la calamine augmente les efforts de laminage à appliquer, et dégrade l'état de surface des cylindres du laminoir.

Autant que possible immédiatement après la sortie de la bande de l'installation d'inertage ou de décalaminage, s'il y en a une, a lieu une opération de laminage à chaud de la bande, suivie par un refroidissement fort. Le but de ce traitement est d'obtenir une bande ayant :

Ç

Ŷ

- une épaisseur inférieure à 3 mm (typiquement 0,9 mm) qui, en liaison avec les taux de réduction qui seront pratiqués lors du laminage à froid qui suivra, permettra d'obtenir des bandes finales ayant l'épaisseur souhaitée;

- une structure métallurgique qui, toujours en liaison avec les traitements ultérieurement subis par la bande, permet d'obtenir sur la bande les propriétés mécaniques requises pour l'utilisation future du métal, par exemple comme acier pour emballages ;

- un profil travers plus plat que ceux obtenus avec les procédés conventionnels.

Pour parvenir à ce résultat, deux variantes de schémas de fabrication sont proposées.

Selon la première variante, on effectue une unique étape de laminage à chaud de la bande, se terminant à une température supérieure à la température Ar<sub>3</sub> de l'acier coulé, autrement dit dans le domaine austénitique. Ce laminage à chaud s'effectue avec un taux de réduction minimal de 20%, et préférentiellement ce taux est supérieur à 50%. Ce laminage à chaud a pour fonctions :

- de refermer les porosités qui peuvent être présentes au cœur de la bande après sa coulée ;
  - de « casser » la microstructure de solidification ;

10

15

20

25

30

35

- et d'améliorer l'état de surface de la bande en écrasant les reliefs qui peuvent être présents à la surface de la bande, en particulier lorsqu'on a utilisé lors de la coulée des cylindres présentant une relativement forte rugosité qui peut être avantageuse pour l'optimisation des transferts thermiques entre les cylindres et les peaux solidifiées.

Cette unique étape de laminage à chaud peut être effectuée au moyen du passage de la bande dans une seule cage de laminoir. Elle peut aussi être effectuée de façon plus progressive en faisant passer la bande dans deux cages de laminoir ou plus. La première cage peut, par exemple, appliquer à la bande un taux de réduction seulement suffisant pour refermer les porosités, et la deuxième cage assure alors la majeure partie de la réduction d'épaisseur permettant de remplir les deux autres fonctions du laminage à chaud. L'essentiel est que le taux de réduction global provoqué par ce ou ces passages dans la ou les cages successives et la température de la bande après son passage dans la dernière cage se situent dans les gammes de valeurs prescrites.

Selon la seconde de ces variantes, le laminage à chaud s'effectue en deux étapes, séparées par un réchauffage, et éventuellement par un décalaminage. La première de ces étapes s'effectue soit dans le domaine austénitique, soit dans le domaine ferritique de la

)

10

15

20

25

30

35

bande coulée, avec un taux de réduction de 20 à 70%. Elle a des fonctions identiques à celles de l'étape unique de laminage à chaud de la première variante, et peut aussi être effectuée par le passage de la bande dans une ou plusieurs cages de laminoir successives. Préférentiellement, cette première étape de laminage a lieu dans le domaine ferritique lorsqu'on veut obtenir une épaisseur finale de la bande faible, car de moindres efforts sont nécessaires pour déformer la bande de manière régulière sur toute sa largeur que lorsque la bande est dans le domaine austénitique. Lorsqu'on réalise cette première étape de laminage à chaud en la répartissant sur plusieurs cages, il est cependant envisageable de débuter cette première étape dans le domaine austénitique, par exemple par un laminage relativement léger qui viserait principalement à refermer les porosités, et de la terminer dans le domaine ferritique où on réaliserait le restant de la réduction d'épaisseur. Après cette première étape de laminage à chaud, on laisse la bande se refroidir jusque dans le domaine ferritique si elle ne s'y trouve pas déjà (au besoin à l'aide d'un léger refroidissement forcé), puis on lui applique un traitement thermique de réchauffage qui la ramène dans le domaine austénitique, donc au-dessus de la température Ar<sub>3</sub>. On provoque ainsi un changement de phase supplémentaire dans la bande, ce qui a pour conséquence un affinement encore plus poussé des grains de la structure métallurgique. Puis on réalise la seconde étape de laminage à chaud, dans le domaine austénitique, avec un taux de réduction de 10 à 30%. Ce second laminage à chaud a pour fonction essentielle de corriger les défauts géométriques (mauvaise planéité, sabre...) que le premier laminage à chaud a pu provoquer. Le réchauffage intermédiaire peut être réalisé au moyen d'un inducteur que traverse la bande. Pour une bande d'épaisseur 0,75 mm et de largeur 850 mm défilant à une vitesse de 200 m/mn, une puissance de 1,04 MW est nécessaire si une élévation de température de 100°C est recherchée. En conséquence, si on utilise un inducteur à solénoïde en flux longitudinal fonctionnant à 500 kHz, dont le rendement est habituellement de l'ordre de 45%, une longueur d'inducteur de 2 m environ (dont 1,5 m de zone utile) est adaptée à cet usage. Si la bande a une épaisseur plus faible, on peut utiliser la technologie de chauffage par induction sous flux transverse, décrite notamment dans le document « High flux induction for the fast heating of steel semi-product in line with rolling » (Proceedings of the XIII International Congress on Electricity Applications, Birmingham, June 1996). Mais de manière générale, d'autres technologies plus conventionnelles, telles qu'un four à moufle sous atmosphère contrôlée, ou des tubes radiants, peuvent être utilisées pour assurer ce réchauffage.

Les deux variantes qui viennent d'être décrites ont donc pour point commun de se terminer par un laminage effectué sur la bande en phase austénitique, qui s'achève donc audessus de la température Ar<sub>3</sub>. Dans les deux cas, le procédé selon l'invention se poursuit par un refroidissement de la bande qui comporte une étape de refroidissement forcé à une vitesse de 80 à 400°C/s, préférentiellement 100 à 300°C/s. Ce refroidissement s'achève dans le domaine ferritique de l'acier coulé, et en général amène la bande à une température

proche de sa température de bobinage. Il a pour but d'éviter une croissance trop importante de la taille des grains avant le bobinage et pendant le séjour de la bande sous forme de bobine. Cette température de bobinage est typiquement inférieure à 750°C. Pour les nuances calmées à l'aluminium, la température de bobinage peut être choisie aux environs de 550°C ou 600°C ou 700°C afin de favoriser plus ou moins la précipitation de nitrures d'aluminium.

1

5

10

15

20

25

30

35

Il est important pour la fiabilité de l'obtention des propriétés recherchées pour la bande que ce refroidissement forcé s'effectue de manière homogène sur toute la largeur de la bande. On peut chiffrer à 10°C l'amplitude maximale souhaitable des différences de température d'un point à un autre de la largeur de la bande à un instant donné. Cette homogénéité est plus difficile à garantir si la vitesse de refroidissement est élevée, ce qui motive la recommandation d'une vitesse maximale de 400°C/s. Inversement, une vitesse minimale de 80°C/s assure que le refroidissement aura l'efficacité métallurgique souhaitée. De telles vitesses de refroidissement peuvent être obtenues, notamment, par projection d'eau au moyen de gicleurs à haute pression, ou par projection d'un mélange eau-air ou similaire (atomisation). Ce refroidissement forcé peut débuter juste après le laminage austénitique de la bande, mais il est conseillé de ne le débuter qu'après avoir laissé la bande se refroidir à faible vitesse (environ 10°C/s, ce qui est accessible par une simple exposition à l'air libre) et passer dans le domaine ferritique, donc en dessous de Ar<sub>3</sub>. De cette façon, on profite pleinement de l'affinement du grain lié au changement de phase austénite-ferrite, alors qu'un refroidissement rapide qui débuterait dans le domaine austénitique gênerait sensiblement l'homogénéité de la microstructure. Il est à noter cependant que le refroidissement accéléré ne doit pas débuter, de préférence, à une température inférieure à  $Ar_3 - 10$ °C.

De manière générale, l'utilisation d'un refroidissement rapide avant bobinage permet d'éviter la présence de gros grains en peau de la bande, qui sont particulièrement indésirables sur les aciers pour emballages. En effet, ceux-ci doivent avoir, après laminage à froid, une très grande homogénéité de leurs caractéristiques finales.

La bande bobinée puis débobinée subit ensuite un laminage à froid à un taux de réduction d'au moins 85%, de préférence plus de 90%. Ce laminage à froid peut parfaitement être exécuté par simple réduction, c'est à dire en une seule étape, et non impérativement en deux étapes avec recuit intermédiaire comme c'était le cas dans le document JP 09-001207 déjà cité (laminage à froid à double réduction). On obtient des aptitudes à l'emboutissage comparables à celles obtenues par les procédés connus, et on a accès à des épaisseurs de bande plus faibles que les 0,09 mm des procédés connus sans pour autant devoir recourir à un laminage à froid à double réduction. Si on ne désire pas obtenir de bandes plus fines qu'habituellement, on peut obtenir les épaisseurs classiques avec de moindres taux de réduction lors du laminage à froid, ce qui est plus économique. Il est, bien entendu, possible de réaliser un laminage à froid de la bande en double réduction

si on désire obtenir une épaisseur encore plus faible ou des caractéristiques mécaniques plus élevées.

A titre indicatif, on peut présenter le tableau 1 qui donne des exemples d'épaisseurs finales de la bande en fonction de son épaisseur initiale après coulée et des taux de laminage appliqués lors des étapes de laminage à chaud (en une ou deux étapes selon la variante choisie) et de laminage à froid.

5

10

15

20

25

30

Epaisseur de la bande coulée (mm)	Taux de laminage à chaud (%)	Epaisseur de la bande à chaud (mm)	Taux de laminage à froid (%)	Epaisseur finale de la bande (mm)
3	65	1,05	85 à 92	0,158 à 0,084
3	. 70	0,9	85 à 92	0,135 à 0,072
2	60	0,8	85 à 92	0,12 à 0,064
1,5	50	0,75	85 à 92	0,113 à 0,060

Tableau 1 : Epaisseur des bandes obtenues en fonction des divers paramètres de coulée et de laminage

Après le laminage à froid, la bande subit le recuit (base ou continu) habituel destiné à lui conférer ses propriétés mécaniques. Ce recuit peut être suivi, comme d'habitude, par un décapage, un revêtement et/ou un passage au skin-pass.

Les vitesses de sortie de la bande du laminoir à chaud étant de l'ordre de 250 m/mn ou moins, ces vitesses sont compatibles avec une mise sur une ligne unique de ce laminoir (donc de la ligne de coulée dans son ensemble) et d'une ou plusieurs des opérations de laminage à froid, de recuit et de traitement à froid des aciers pour emballage, dont le débit de métal est compatible avec celui du laminoir à chaud. On peut citer comme exemples de telles opérations, outre le décapage et le skin-pass pouvant suivre le recuit, un laquage, un vernissage, un dépôt de polymère, par exemple par coextrusion, un dépôt sous vide par plasma ou bombardement électronique, un revêtement métallique par électrodéposition. Si l'opération de laminage à froid a lieu en ligne avec l'opération de coulée et de laminage à chaud, cela implique la suppression de l'étape de bobinage de la bande.

Si l'invention trouve un domaine d'application privilégié dans la fabrication de bandes d'acier destinées à être embouties pour former des emballages pour boissons ou aliments en conserve, il va de soi qu'elle peut s'appliquer à la fabrication de bandes d'acier destinés à d'autres usages pour lesquels des qualités similaires seraient exigées pour les bandes produites.

5

10

15

20

25

30

35

#### REVENDICATIONS

- 1) Procédé de fabrication de bandes d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, selon lequel :
- on coule sous forme d'une bande mince de 0,7 à 10 mm d'épaisseur, directement à partir de métal liquide, un acier ayant une composition adaptée à une utilisation comme acier pour emballage;
- on effectue une opération de laminage à chaud en ligne de ladite bande, se terminant dans le domaine austénitique dudit acier;
- on effectue un refroidissement forcé de ladite bande à une vitesse de 80 à 400°C/s se terminant dans le domaine ferritique dudit acier;
- on effectue un laminage à froid de ladite bande à un taux de réduction de 85% au moins ;
  - et on effectue un recuit de ladite bande.
- 2) Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que ladite bande est coulée entre deux cylindres horizontaux mis en rotation en sens inverses refroidis intérieurement.
- 3) Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que ladite opération de laminage à chaud est effectuée en une étape unique avec un taux de réduction d'au moins 20%.
- 4) Procédé selon la revendication 3, caractérisé en ce que ladite opération de laminage à chaud est effectuée en une étape unique avec un taux de réduction d'au moins 50%.
- 5) Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que ladite opération de laminage à chaud est effectuée en deux étapes, en ce que la première de ces étapes est effectuée avec un taux de réduction de 20 à 70%, en ce qu'après cette première étape, on réchauffe la bande de manière à la faire passer du domaine ferritique dans le domaine austénitique dudit acier, et en ce qu'on effectue ensuite la seconde étape de laminage avec un taux de réduction de 10 à 30%, celle-ci se terminant dans le domaine austénitique dudit acier.
- 6) Procédé selon la revendication 5, caractérisé en ce que ladite première étape est effectuée entièrement dans le domaine ferritique dudit acier.
- 7) Procédé selon la revendication 5, caractérisé en ce que ladite première étape est effectuée pour partie dans le domaine austénitique et pour partie dans le domaine ferritique dudit acier.
- 8) Procédé selon l'une des revendications 1 à 7, caractérisé en ce qu'après sa coulée, on fait traverser à la bande une zone où elle est soumise à un environnement non oxydant.
- 9) Procédé selon l'une des revendications 1 à 8, caractérisé en ce qu'avant et/ou pendant le laminage à chaud on soumet la bande à une opération de décalaminage.

5

10

15

- 10) Procédé selon l'une des revendications 1 à 9, caractérisé en ce que ledit refroidissement forcé est effectué à une vitesse de 100 à 300°C/s.
- 11) Procédé selon l'une des revendications 1 à 10, caractérisé en ce que ledit refroidissement forcé débute lorsque la bande se trouve dans le domaine ferritique dudit acier.
- 12) Procédé selon l'une des revendications 1 à 11, caractérisé en ce que la bande est bobinée à une température inférieure à 750°C entre le refroidissement soucé et le laminage à froid.
- 13) Procédé selon l'une des revendications 1 à 12, caractérisé en ce que le taux de réduction du laminage à froid est d'au moins 85%.
- 14) Procédé selon l'une des revendications 1 à 13, caractérisé en ce que ledit laminage à froid est effectué en une seule étape.
- 15) Bande d'acier au carbone, notamment d'acier pour emballages, caractérisée en ce qu'elle est susceptible d'être obtenue par le procédé selon l'une des revendications 1 à 14.
- 16) Bande d'acier au carbone selon la revendication 15, caractérisée en ce que l'acier a pour composition en pourcentages pondéraux  $C \le 0.15\%$ ;  $Mn \le 0.6\%$ ;  $P \le 0.025\%$ ;  $S \le 0.05\%$ ;  $Al \le 0.12\%$ ;  $N \le 0.04\%$ , le reste étant du fer, des impuretés résultant de l'élaboration, et éventuellement des éléments d'alliage n'empêchant pas l'utilisation de ladite bande pour fabriquer des aciers pour emballages.